Hiroyuki KINUGAWA, q76939 VALVE TIMING ADJUSTING... Filing Date: August 19, 2003

日本国特許Richard C. Turner 202-663-7935 JAPAN PATENT OFFICE

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office

出願年月日 Date of Application:

2002年10月28日

出願番号

Application Number:

特願2002-313114

[ST.10/C]:

[JP2002-313114]

出 願 人 Applicant(s):

三菱電機株式会社

2003年 3月18日

特 計 庁 長 官 Commissioner, Japan Patent Office



特2002-313114

【書類名】

特許願

【整理番号】

541433JP01

【提出日】

平成14年10月28日

【あて先】

特許庁長官 殿

【国際特許分類】

F01L 1/34

【発明者】

【住所又は居所】

東京都千代田区丸の内二丁目2番3号 三菱電機株式会

社内

【氏名】

衣川 浩行

【特許出願人】

【識別番号】

000006013

【氏名又は名称】

三菱電機株式会社

【代理人】

【識別番号】

100066474

【弁理士】

【氏名又は名称】 田澤 博昭

【選任した代理人】

【識別番号】

100088605

【弁理士】

【氏名又は名称】 加藤 公延

【手数料の表示】

【予納台帳番号】

020640

【納付金額】

21,000円

【提出物件の目録】

【物件名】

明細書 1

【物件名】

図面 1

【物件名】

要約書 1

【プルーフの要否】

要

【書類名】 明細書

【発明の名称】 バルブタイミング調整装置

【特許請求の範囲】

【請求項1】 内燃機関のクランクシャフトと同期回転する第1回転体と、吸気または排気カムシャフトの端面に固定されかつ前記第1回転体内に所定角度だけ相対回動可能に配設された第2回転体と、該第2回転体および前記第1回転体のうちいずれか一方に配設されかつ前記第1回転体と前記第2回転体との相対位置が所定位置になったときに両回転体の相対回動を規制する回動規制部材と、前記第1回転体および前記第2回転体のうちいずれか他方に形成されかつ前記両回転体の相対回動規制時に前記回動規制部材の係合を受け入れかつ前記両回転体の相対回動規制解除後に閉鎖される係合孔とを備えたことを特徴とするバルブタイミング調整装置。

【請求項2】 係合孔を閉鎖する閉鎖部材を備えたことを特徴とする請求項 1 記載のバルブタイミング調整装置。

【請求項3】 閉鎖部材は係合孔の軸方向に摺動する部材であることを特徴とする請求項2記載のバルブタイミング調整装置。

【請求項4】 閉鎖部材は係合孔の軸方向に交差する方向に摺動する部材であることを特徴とする請求項2記載のバルブタイミング調整装置。

【請求項5】 閉鎖部材は油圧により摺動可能であることを特徴とする請求項2記載のバルブタイミング調整装置。

【請求項6】 閉鎖部材の動作用油圧を供給する油路を、第1回転体および 第2回転体の相対回動用油圧を供給する油路から独立して備えたことを特徴とす る請求項5記載のバルブタイミング調整装置。

【請求項7】 閉鎖部材の動作用油圧供給油路に、該閉鎖部材の動作用油圧 の供給および停止を制御するバルブを備えたことを特徴とする請求項6記載のバ ルブタイミング調整装置。

【請求項8】 閉鎖部材は内燃機関の運転中の最低油圧でも第1回転体と第2回転体との相対回動規制の解除可能であることを特徴とする請求項5記載のバルブタイミング調整装置。

【請求項9】 係合孔を、第2回転体の第1回転体に対する相対位置である 最進角位置と最遅角位置との間に設けたことを特徴とする請求項1から請求項8 のうちいずれか1項に記載のバルブタイミング調整装置。

【請求項10】 内燃機関のクランクシャフトと同期回転する第1回転体と、吸気または排気カムシャフトの端面に固定されかつ前記第1回転体内に所定角度だけ相対回動可能に配設された第2回転体と、該第2回転体および前記第1回転体のうちいずれか一方に配設されかつ前記第1回転体と前記第2回転体との相対位置が所定位置になったときに両回転体の相対回動を規制する回動規制部材と、前記第1回転体および前記第2回転体のうちいずれか他方に形成されかつ前記両回転体の相対回動規制時に前記回動規制部材の係合を受け入れる係合孔と、該係合孔から前記回動規制部材を押し出して前記回動規制部材の係合を解除すると共に前記係合孔を閉鎖する閉鎖部材とを備えたことを特徴とするバルブタイミング調整装置。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】

この発明は、エンジン等の内燃機関(以下、エンジンという)の吸気側カムシャフトまたは排気側カムシャフトに固定されたカムに当接する吸気バルブまたは排気バルブの開閉タイミングを調整するバルブタイミング調整装置に関するものである。

[0002]

【従来の技術】

従来のバルブタイミング調整装置は、エンジンのクランクシャフトとチェーン 等の動力伝達部材で連結されて上記クランクシャフトと同期回転する第1回転体 と、吸気側または排気側カムシャフトの端面に一体に固定されかつ第1回転体内 に所定角度だけ相対回動可能に配設された第2回転体とから概略構成されている

[0003]

第1回転体は、クランクシャフトの回転駆動力を受けるスプロケット部と吸気

側または排気側カムシャフトの端面近傍の外周面に摺接する軸受部とを有するハウジングと、このハウジングに隣接しかつ内部に複数の油圧室を有するケースと、このケースの油圧室を塞ぐカバーとを複数の第1締結部材で一体化してなるものである。ケースの油圧室は、ケースの内側に半径方向内方に突出する複数のシューにより形成されている。

[0004]

第2回転体は、吸気または排気カムシャフトの端面に固定されたボス部と、このボス部の外側から半径方向外方に突出して上記油圧室を、第2回転体を進角側へ回動させる油圧を受ける進角側油圧室と第2回転体を遅角側へ回動させる油圧を受ける遅角側油圧室とに区画する複数のベーンとから概略構成されている。進角側油圧室には吸気または排気カムシャフト内に形成された第1油路が連結されており、遅角側油圧室には吸気または排気カムシャフト内に形成された第2油路が連結されている。これら第1油路および第2油路はオイルコントロールバルブ(以下、OCVという)を経由してオイルポンプおよびオイルパンに連結されている。

[0005]

例えば、第1回転体のケースの1つのシューには、付勢手段により半径方向内方に付勢されて第2回転体側へ突出するロックピンが配設されている。一方、第2回転体のボス部の外周部には、エンジン停止時もしくは始動時等の第1回転体と第2回転体との相対回動規制時にロックピンの係合を受け入れる係合孔が形成されている。なお、係合孔の形成位置としては、第1回転体に対して第2回転体が最も進んだ位置(以下、最進角位置という)、第1回転体に対して第2回転体が最も遅れた位置(以下、最遅角位置という)、あるいは最進角位置と最遅角位置との間の位置(以下、中間位置という)がある。

[0006]

次に動作について説明する。

まず、エンジン停止時あるいはエンジン始動直後においては、バルブタイミン グ調整装置の進角側油圧室および遅角側油圧室内のオイルが第1油路、第2油路 およびOCV等を経由してオイルパンへ戻されるため、ロックピンが付勢手段の 付勢力によって係合孔に係合して第1回転体と第2回転体との相対回動が規制されている(回動規制状態。ロック状態ともいう)。

[0007]

次にエンジン始動によりオイルポンプが運転されると、オイルがOCVを経由してバルブタイミング調整装置の進角側油圧室あるいは遅角側油圧室に供給される。ロックピンに進角側油圧あるいは遅角側油圧が印加されると、ロックピンが付勢部材の付勢力に抗して半径方向外方へ押し戻されて係合孔から抜け出るため、第1回転体と第2回転体は進角側油圧あるいは遅角側油圧により所定角度だけ相対回動可能となる(回動規制解除状態。ロック解除状態ともいう)。(例えば、特許文献1参照)

[0008].

【特許文献1】

特開2002-155713公報(請求項3、図3)

[0009]

【発明が解決しようとする課題】

しかし、従来のバルブタイミング調整装置は上述のような構成を有しているので、次のような課題があった。

まず、エンジン運転中に第1回転体に対して第2回転体を中間位置に保持する中間保持制御を行う場合において、OCVにより進角側油圧および遅角側油圧の供給を共に停止(実際には僅かに進角側油圧のみを印加)すると、進角側油圧および遅角側油圧が共に減少するためロックピンが付勢部材の付勢力により半径方向内方へ前進することがある。ここで、特に係合孔が中間位置に形成されている場合には、中間保持制御が係合孔近傍で行われることになり、ロック解除状態を保持できず、ロックピンが係合孔内に再嵌合するおそれがあるという課題があった。

[0010]

また、従来のバルブタイミング調整装置では、進角側油圧と遅角側油圧の双方 を制御することでロックピンを係合孔から抜いて回動規制を解除しているが、相 対回動中は第1回転体と第2回転体との相対回動に伴う油圧室の拡大によりロッ クピンの先端部に作用するロック解除保持油圧がエンジンからの供給油圧の半分程度にまで減少するので、ロック解除状態を保持できず、ロックピンが係合孔を 跨る範囲で相対回動させた場合、相対回動中にロックピンが係合孔に再嵌合し、 目標回動位置まで回動することが不可能となるおそれがあるという課題があった

[0011]

さらに、ロックピンの係合孔への再係合は検出困難であり、一旦係合状態になった場合に、両回転体の相対角度を変更する制御指令が入って油圧室へ油圧が供給されると、ロックピンを後退させるロック解除動作よりも第1回転体に対する第2回転体の相対回動動作が速いため、ロックピンの外側面と係合孔の内側面との間でこじりが発生してしまい、円滑にロック解除できないおそれがあるという課題があった。

[0012]

この発明は上記のような課題を解決するためになされたもので、ロック解除後の両回転体の相対回動中に不用意な再嵌合を防止する機構を備えたバルブタイミング調整装置を得ることを目的とする。

[0013]

【課題を解決するための手段】

この発明に係るバルブタイミング調整装置は、内燃機関のクランクシャフトと同期回転する第1回転体と、吸気または排気カムシャフトの端面に固定されかつ前記第1回転体内に所定角度だけ相対回動可能に配設された第2回転体と、該第2回転体および前記第1回転体のうちいずれか一方に配設されかつ前記第1回転体と前記第2回転体との相対位置が所定位置になったときに両回転体の相対回動を規制する回動規制部材と、前記第1回転体および前記第2回転体のうちいずれか他方に形成されかつ前記両回転体の相対回動規制時に前記回動規制部材の係合を受け入れかつ前記両回転体の相対回動規制解除後に閉鎖される係合孔とを備えるように構成したものである。

[0014]

【発明の実施の形態】

以下、この発明の実施の一形態を説明する。 実施の形態 1.

図1はこの発明の実施の形態1によるバルブタイミング調整装置の内部構成を示す軸方向断面図であり、図2は図1のII-II線における径方向断面図であり、図3は図1および図2に示したバルブタイミング調整装置における第1回転体と第2回転体とのロック状態を拡大して示す径方向断面図であり、図4は図1および図2に示したバルブタイミング調整装置における第1回転体と第2回転体とのロック解除状態を拡大して示す径方向断面図であり、図5は図4に示したバルブタイミング調整装置のロック解除時におけるロック部材の摺動状態を拡大して示す径方向断面図であり、図6は図1から図5に示したバルブタイミング調整装置を組み込んだ油圧給排システムの全体構成を示す模式図である。

[0015]

図において1はバルブタイミング調整装置であり、エンジン(図示せず)のクランクシャフト(図示せず)とチェーン等の動力伝達部材(図示せず)で連結されて上記クランクシャフトと同期回転する第1回転体10と、吸気側または排気側カムシャフト(以下、カムシャフトという)20の端面にボルト21で一体に固定されかつ第1回転体10内に所定角度だけ相対回動可能に配設された第2回転体30とから概略構成されている。なお、このバルブタイミング調整装置1は、第1回転体10と第2回転体30との相対位置である最進角位置と最遅角位置との間の中間位置で第2回転体30を第1回転体10に対して回動規制する、いわゆる中間ロックタイプであり、後述するように、第1回転体10と第2回転体30との相対回動を規制する回動規制部材を第1回転体10側にバルブタイミング調整装置1の径方向に摺動可能に配設し、かつ回動規制部材の係合を許す係合孔を第2回転体30側に設けた、いわゆる径方向ロックの構成を有している。

[0016]

第1回転体10は、上記クランクシャフトの回転駆動力を受けるスプロケット 部11aを一体的に有しかつ内側にカムシャフト20の端面近傍の外周面に摺接 する摺接部65を有するハウジング11と、このハウジング11に隣接して配設 され、内側に半径方向内方へ突出して複数の空間を形成するための複数(この実 施の形態1では4つ)のシュー12a、12b、12cおよび12dを有するケース12と、このケース12の空間を塞ぐカバー13とから概略構成されており、ボルト14で一体に締結固定されている。

[0017]

第2回転体30は、図1に示すように、カムシャフト20の端面にボルト21で一体に締結固定されたボス部30aとこのボス部30aの外周部に半径方向外方へ突出する複数(この実施の形態1では4つ)のベーン30b、30c、30dおよび30eを有するロータ(以下、第2回転体30をロータ30という)である。ロータ30のベーン30bはケース12のシュー12dとシュー12aとの間に形成された空間を進角側油圧室31aと遅角側気圧室32aとに区画し、ベーン30cはシュー12aとシュー12bとの間に形成された空間を進角側気圧室32bとに区画し、ベーン30dはシュー12bとシュー12cとの間に形成された空間を進角側油圧室31cと遅角側油圧室32cとに区画し、ベーン30eはシュー12cとシュー12dとの間に形成された空間を進角側油圧室31dと遅角側油圧室32dとに区画している。

[0018]

この実施の形態1におけるケース12のシュー12aを除く、シュー12b、12cおよび12dの各先端部には、図1に示すように、進角側油圧室31aと遅角側油圧室32dとの間、進角側油圧室31cと遅角側油圧室32bとの間、および進角側油圧室31dと遅角側油圧室32cとの間の作動油の流動を防止し、各室内の圧力を保持するシール部材33a、33bおよび33cが配設されている。また、ロータ30のベーン30b、30c、30dおよび30eの各先端部には、進角側油圧室31aと遅角側気圧室32aとの間、進角側気圧室31bと遅角側油圧室31cと遅角側油圧室32cとの間、および進角側油圧室31dと遅角側油圧室31cと遅角側油圧室32cとの間、および進角側油圧室31dと遅角側油圧室32dとの間の作動油の流動を防止し、各室内の圧力を保持するシール部材33d、33e、33fおよび33gが配設されている。例えば、シール部材33cは、図2に示すように、可撓性を有する樹脂製のシール34とこのシール34をロータ30の外周面30fに押圧する板ばね35とから概略構成されており、他のシール部材も同様の構成である。

[0019]

また、ケース12のシュー12dとロータ30のベーン30bとの間、ケース12のシュー12bとロータ30のベーン30dとの間、およびケース12のシュー12cとロータ30のベーン30eとの間には、それぞれホルダ36に保持されたアシストスプリング37が配設されている。このアシストスプリング37は、油圧がないエンジン停止時や始動時に、カムシャフト20から遅角方向(図1中の矢印Y方向)に受けるバルブ反力に抗してロータ30をケース12に対して進角方向(図1中の矢印X方向)へ常に付勢するものである。なお、ホルダ36はアシストスプリング37同士の干渉を防止する。

[0020]

ロータ30のボス部30aおよびカムシャフト20の内部には、進角側気圧室31bを除く、進角側油圧室31a、31cおよび31dに連通して油圧の給排を行う第1油路38と、遅角側気圧室32aを除く、遅角側油圧室32b、32cおよび32dに連通して油圧の給排を行う第2油路39とが配設されている。第1油路38および第2油路39は、図6に示すように、OCV40を経由してオイルポンプ41およびオイルパン42による油圧の給排を受けるように構成されている。上記進角側気圧室31bおよび遅角側気圧室32aに対しては油圧が供給されない構成となっているが、進角側気圧室31bおよび遅角側気圧室32aには、図1に示すように、大気に連通しオイルを排出するための進角側ドレン路43および遅角側ドレン路44が設けられている。

[0021]

ケース12のシューのうち、上記進角側気圧室31bと遅角側気圧室32aによって挟まれたシュー12aには径方向に貫通するロックピン収納孔50が形成されている。ロックピン収納孔50内にはエンジン停止時または始動時においてケース12とロータ30との相対回動を規制し、エンジンの運転時において当該相対回動を許容するロックピン(回動規制部材)51がロックピン収納孔50の軸方向に沿って摺動可能に配設されている。ロックピン51は、円柱状のピン本体51aとこのピン本体51aの底部に軸方向に沿って形成された有底孔51b

とから概略構成されている。

[0022]

また、ロックピン収納孔50の内部のうち、ケース12の外周面近傍側には有底孔52aを有するブッシュ52が挿入されており、このブッシュ52はロックピン収納孔50の軸方向に直交する方向に沿って挿入されたシャフト53によって位置決め固定されている。ブッシュ52の有底孔52aとこれに対向するロックピン51の有底孔51bとの間には、ロックピン51を矢印Z1方向に常に付勢するコイルスプリング54が配設されている。なお、ブッシュ52の有底孔52aの底部には、ロックピン51の矢印Z2方向の後退時にロックピン収納孔50内に生じる背圧を大気に排出するための背圧ドレン路52bが形成されている

[0023]

一方、ロータ30のボス部30aの外周部には、ケース12のシュー12aに対向する位置であって当該シュー12aとロータ30のベーン30bとが当接する最進角位置および上記シュー12aとベーン30cとが当接する最遅角位置のいずれからも離れた中間位置に、ロックピン51の挿入を受け入れるスライダ収納孔55が径方向に沿って形成されている。スライダ収納孔55はロックピン51の外径より僅かに大きい内径を有している。また、スライダ収納孔55は底部55aを有しており、その底部55aにはスライダ収納孔55内に油圧を供給するための第3油路56の一端が形成されている。第3油路56は、図6に示すように、OCV40を経由する第1油路38や第2油路39から独立した開閉制御バルブ57を経由してオイルポンプ41およびオイルパン42による油圧の給排を受けるように構成されている。

[0024]

また、スライダ収納孔55内には、スライダ収納孔55の軸方向に沿って摺動可能なスライダ(閉鎖部材)58が配設され、スライダ収納孔55のうちロータ30の外周面30f近傍位置にはブッシュ59が圧入されている。スライダ58は、スライダ収納孔55に圧入されたブッシュ59の係合孔59aに係合するロックピン51をコイルスプリング54の付勢力に抗して矢印Z2方向へ押し戻す

摺動部材であり、ロックピン51のピン本体51aの外径に略等しい外径を有する小径部58aと、この小径部58aよりもスライダ収納孔55の底部55a側に位置する大径部58bと、この大径部58bの底部に形成されかつスライダ55が後退してスライダ収納孔55の底部55aに接しているときでも第3油路56からスライダ収納孔55へ印加された油圧をスライダ58の底部全体に速やかに作用させる内空間をスライダ58の底部とスライダ収納孔55の底部55aとの間に形成するための凹部58cとから概略構成されている。

[0025]

ブッシュ59にはその軸方向に沿って貫通しかつロックピン51の係合を許す 係合孔59aが形成されている。係合孔59aの内周面はロックピン51のピン 本体51 a およびスライダ58の小径部58 a が摺動するのに十分な内径を有し ており、その軸方向長さはスライダ58の小径部58aの軸方向長さに略等しく なるように設定されている。このため、図4に示すように、油圧によりスライダ 58の小径部58aがブッシュ59の係合孔59a内を矢印Z2方向に摺動した 場合、その摺動がスライダ58の大径部58bとブッシュ59の下面59bとの 当接により停止したときにスライダ58の小径部58aの先端面58dとブッシ ユ59の上面59cとが略面一になる。このとき、ロータ30の外周面30fと ブッシュ59の上面59cとスライダ58の先端面58dはロックピン51の矢 印Z1方向への後退時(ロック解除状態)においてロックピン51の先端面51 cによる摺動を常に受けるため、上記各面が面一となることが理想である。しか し、実際の組付け段階では、加工精度上の誤差を考慮する必要がある。即ち、図 5に示すように、ブッシュ59の上面59cがロータ30の外周面30fから突 出しないように手前のスライダ収納孔55内に止め、かつブッシュ59の係合孔 59a内を摺動するスライダ58の小径部58aの先端面58dをブッシュ59 の上面59 cから僅かに突出させるように設定すると、ブッシュ59の上面59 cがロータ30の外周面30fおよびスライダ58の先端面58dよりも僅かに 凹むことになるが、その凹みの幅がロックピン51の幅よりも格段に狭いため、 上記凹みにロックピン51が入り込んだり、引っ掛かったりすることがなく、ロ ータ30の外周面30f上でのロックピン51の摺動を円滑にすることができる 。さらに、図5に示すように、ロックピン51の先端面51cをスライダ収納孔55に対して凸状の曲面とすることで、上記凹みにロックピン51の先端面51cの角部が引っ掛かることがなく、ケース12とロータ30との相対回動の安定性を確保することが可能となる。仮に、加工精度上の誤差を考慮せずに、ロータ30の外周面30fに対してブッシュ59の上面59cおよびスライダ58の先端面58dが面一となるように設定した場合には、スライダ58の小径部58aの長さがブッシュ59の係合孔59aの長さよりも短いときはスライダ58の先端面58dがブッシュ59の上面59cよりも凹んでしまい、この凹みにロックピン51が嵌合するおそれが生じる。逆に、スライダ58の小径部58aの長さがブッシュ59の係合孔59aの長さよりも長いときはスライダ58の先端面58dがロータ30の外周面30fおよびブッシュ59の上面59cよりも突出してしまい、ロックピン51が引っ掛かり、ケース12とロータ30との相対回動を阻害するおそれが生じる。

[0026]

次に動作について説明する。

まず、エンジンの停止時においては、図6に示したオイルポンプ41が駆動していないため、バルブタイミング調整装置1、第1油路38や第2油路39内のオイルはオイルパン42に下りている。このとき、開閉制御バルブ57は閉じられており、第3油路56に対して油圧が供給されないため、第3油路56からのロック解除油圧はスライダ収納孔55内に供給されず、スライダ収納孔55内のスライダ58はロックピン51に対して動作しない。このため、図3に示すように、ロックピン51がコイルスプリング54の付勢力により矢印Z1方向に摺動してブッシュ59の係合孔59a内に係合し、ロックピン51の先端面51cがスライダ58の小径部58aの先端面58dに当接してこれをスライダ収納孔55の底部55a側の退避空間55bへ退避させる。これにより、ケース12とロータ30との相対回動が規制される(ロック状態)。

[0027]

次にエンジン始動直後においては、図6に示したオイルポンプ41が駆動され 始めた直後であり、油温が低く粘度が高いため、バルブタイミング調整装置1の 第1回転体と第2回転体との相対回動位置を目標位置にて制御することが困難であるため、開閉制御バルブ57を閉じており、スライダ58はロックピン51に対して動作せず、ロック状態が保持される。なお、ロックピン51が配設されているケース12のシュー12aに隣接する進角側気圧室31bおよび遅角側気圧室32aに対して、油圧が供給されない構成となっているため、シュー12aの先端面とロータ30の外周面30fとのクリアランスを通じてロックピン51の先端面51cに油圧が作用することがない。従って、この点でも、ロック状態が不用意に解除されるおそれがない。万が一、進角側気圧室31bおよび遅角側気圧室32a内にオイルが入り込んだ場合でも、オイルは進角側ドレン路43および遅角側ドレン路44により速やかに排出される。

[0028]

次にエンジン暖機運転が終了すると、油温が高くなり、粘度が低くなる。この 段階でバルブタイミング調整装置1内の第1回転体と第2回転体との相対回動位 置を目標位置にて制御することが十分可能となる。ここで、制御指令があると、 図6に示した開閉制御バルブ57が閉状態から第3油路56に対して油圧を供給 する開状態に切り替えられ、第3油路56からの油圧(ロック解除油圧)がスラ イダ収納孔55の底部55aとスライダ58の凹部58cとの間に形成された内 空間に供給される。スライダ58は、図4に示すように、上記油圧により矢印Z 2方向へスライダ58の大径部58bがブッシュ59の下面59bに当接して停 止するまで摺動し、ロックピン51をコイルスプリング54の付勢力に抗してロ ックピン収納孔50内に退避させ、スライダ収納孔55内のブッシュ59の係合 孔59aから抜け出させると共に、スライダ収納孔55内のブッシュ59の係合 和.59 a を寒ぐ。このとき、ロックピン51 が完全に係合孔50 から抜け出ると 、両者の係合が解除され、ケース12とロータ30との相対回動が許される(ロ ック解除状態)。このロック解除状態は、開閉制御バルブ57が開状態で第3油 路56を通じてスライダ収納孔55内にロック解除油圧を供給する限り、そのロ ック解除油圧により摺動したスライダ58によりスライダ収納孔55内のブッシ ユ59の係合孔59aが塞がれるため、確実に保持される。

[0029]

また、第3油路56は、エンジン運転中におけるケース12とロータ30との相対角度の変更に伴う油圧の変動が生じる進角側油圧室31a、31cおよび31dや遅角側油圧室32b、32cおよび32dに連通する第1油路38や第2油路39から独立して構成されているので、上記油圧の変動に影響されることがなく、スライダ58に対して安定したロック解除油圧を印加し続けることが可能である。

[0030]

さらに、ケース12のシュー12aに隣接する進角側気圧室31bおよび遅角側気圧室32aが進角側ドレン路43および遅角側ドレン路44を介して大気に連通しており、なおかつロックピン収納孔50のうちロックピン51の後背部に相当する空間がロックピン収納孔50内に圧入されたブッシュ54の大気連通孔(図示せず)を介して大気に連通しているため、スライダ58が第3油路56からのロック解除油圧により矢印Z2方向に摺動する際に受ける摺動抵抗は極めて小さい。従って、スライダ58はロック解除油圧の印加により速やかに摺動してロックピン51を係合孔59aから押し出すと共に係合孔59aを塞ぐことが可能である。

[0031]

なお、スライダ58に印加されるロック解除油圧がエンジン運転中における高油温、低回転時の最低油圧であっても、コイルスプリング54の付勢力に抗してスライダ58を摺動させてロック解除状態を保持できるように、例えばコイルスプリング54の付勢力が設定されている。

[0032]

次にエンジン運転中においても、ロックピン51はコイルスプリング54の付勢力により常に矢印Z1方向に付勢されているので、ケース12とロータ30との相対回動時にロータ30のベーン30bとベーン30cとの間の外周面30f上を摺動している。一方、係合孔59aはスライダ58により常に閉鎖されているため、バルブタイミング調整装置1が如何なる制御状況にあっても係合孔59aへのロックピン51の再嵌合が確実に防止される。例えば、ケース12のシュー12aがロータ30のベーン30bやベーン30cのいずれからも離れた中間

位置に保持されるように、ケース12とロータ30との相対角度が制御される中間保持制御を行う場合には、ロックピン51が係合孔59aの近傍を摺動していることになるが、この場合においても、係合孔59aがスライダ58により閉鎖されているため、係合孔59aへのロックピン51の再嵌合が確実に防止される

[0033]

なお、エンジンを一旦停止すると、第1油路38や第2油路39等のオイルはオイルパン42に下り、各油路中には空気が滞留するようになる。この状態で、エンジンを再始動した場合には、第1油路38や第2油路39からバルブタイミング調整装置1内へ供給されるオイルは高温で低粘度であっても空気を噛み込んでいるため、バルブタイミング調整装置1を最進角位置と最遅角位置との略中間位置に制御することは困難である。この場合においても、開閉制御バルブ57を閉じることで、スライダ58に対してロック解除用の油圧供給を停止し、ロック状態を保持することが可能である。次に、オイルに噛み込まれた空気を排出してから開閉制御バルブ57を開けることで、スライダ58に対してロック解除用の油圧を供給してロックピン51を係合孔59aから押し出してケース12に対してロータ30を任意の角度に制御することが可能である。

[0034]

以上のように、この実施の形態1によれば、ロック解除された直後に係合孔5 9 a が閉鎖されるように構成したので、ケース12とロータ30との相対回動が 許容されたエンジンの運転中において係合孔59 a へのロックピン51の再嵌合 を確実に防止することができるという効果がある。

[0035]

この実施の形態1によれば、係合孔59aを閉鎖する閉鎖部材としてスライダ58を備えるように構成したので、スライダ58が係合孔59aからロックピン51を押し出してロック解除された直後に係合孔59aを閉鎖することができ、エンジンの運転中において常に係合孔59aへのロックピン51の再嵌合を確実に防止することができるという効果がある。

[0036]

この実施の形態1によれば、係合孔59aを閉鎖する閉鎖部材としてスライダ 58を係合孔59aの軸方向に摺動可能に構成したので、ロックピン51の摺動 方向に合わせてバルブタイミング調整装置1の径方向に沿って形成された係合孔 59aの内側にスライダ58を収納できるため、バルブタイミング調整装置1の 径方向の小型化を図ることができるという効果がある。

[0037]

この実施の形態1によれば、係合孔59aを閉鎖する閉鎖部材としてスライダ58を油圧により摺動可能に構成したので、油圧の印加およびその解除によりスライダ58を動作させることができ、スライダ58の動作安定性を確保することができるという効果がある。

[0038]

この実施の形態1によれば、スライダ58に作用するロック解除油圧(動作用油圧)を供給する第3油路56を、ケース(第1回転体)12およびロータ(第2回転体)30の相対回動用油圧(進角側油圧、遅角側油圧)を供給する第1油路38や第2油路39から独立して備えるように構成したので、エンジン運転中における進角側油圧や遅角側油圧に生じる変動に何ら影響されることなく、スライダ58を動作させることができ、スライダ58によるロック解除動作の独立制御性を確保することができるという効果がある。

[0039]

この実施の形態1によれば、スライダ58に作用するロック解除油圧(動作用油圧)を供給する第3油路56に、ロック解除油圧の供給および停止を制御する開閉制御バルブ57を備えるように構成したので、エンジンの運転状況やオイルの条件等に応じた適切なロック解除のタイミングでロック解除油圧を供給することができると共に、ロック解除油圧を供給し続ける限りロック解除状態を確実に保持することができるという効果がある。

[0040]

この実施の形態1によれば、スライダ58をエンジン運転中の最低油圧でもロック解除可能に構成したので、スライダ58に印加されるロック解除油圧がエンジン運転中の最低油圧であっても、コイルスプリング54の付勢力に抗してスラ

イダ58を摺動させてロック解除状態を保持できるように、例えばコイルスプリング54の付勢力を設定することが可能となり、エンジンの運転中において常に係合孔59aへのロックピン51の再嵌合を確実に防止することができるという効果がある。

[0041]

この実施の形態1によれば、係合孔59aを、ロータ(第2回転体)30のケース(第1回転体)12に対する相対位置である最進角位置と最遅角位置との間にロータ30の外周部に設けるように構成したので、ケース12に対してロータ30が中間位置に制御される中間保持制御を行う場合においても、係合孔59aへのロックピン51の再嵌合を確実に防止することができるという効果がある。

[0042]

この実施の形態1によれば、係合孔59aからロックピン51を押し出してロックピン51の係合を解除すると共に係合孔59aを閉鎖するスライダ58を備えるように構成したので、1つの部品を多目的化して部品点数の増加を抑制することができるという効果がある。

[0043]

なお、この実施の形態1では、バルブタイミング調整装置1の径方向に摺動するロックピン51の係合を許す係合孔59aの軸方向に摺動するスライダ58を備えるように構成したが、当該係合孔59aの軸方向に交差する方向に摺動する、例えば後述の実施の形態2で採用するスライダのような構成を有する閉鎖部材を採用してもよい。また、実施の形態1においては、ロックピン左右の室を気圧室32a、31bとしたが、油圧室とすることも可能である。

[0044]

実施の形態2.

図7はこの発明の実施の形態2によるバルブタイミング調整装置の内部構成を示す軸方向断面図であり、図8は図7のVIII-VIII線における径方向断面図であり、図9は図8の要部を拡大して示す概略斜視図であり、図10は図7から図9に示したバルブタイミング調整装置における第1回転体と第2回転体とのロック状態を拡大して示す径方向断面図であり、図11は図7から図9に示し

たバルブタイミング調整装置における第1回転体と第2回転体とのロック解除状態を拡大して示す径方向断面図であり、図12は図6から図11に示したバルブタイミング調整装置を組み込んだ油圧給排システムの全体構成を示す模式図である。なお、この実施の形態2の構成要素のうち、実施の形態1の構成要素と共通するものについては同一符号を付し、その部分の説明を省略する。

[0045]

この実施の形態2の特徴は、実施の形態1と同様に、いわゆる中間ロックタイプのバルブタイミング調整装置において、第1回転体と第2回転体との相対回動を規制する回動規制部材を第2回転体側にバルブタイミング調整装置の軸方向に摺動可能に配設し、かつ回動規制部材の係合を許す係合孔を第1回転体側に設けた、いわゆる軸方向ロックの構成を備え、係合孔を閉鎖する閉鎖部材を係合孔の軸方向に直交する方向に摺動可能に係合孔内に配設したことにある。以下、具体的に説明する。

[0046]

この実施の形態2によるバルブタイミング調整装置60における第1回転体10は、ハウジング11と、このハウジング11に隣接して配設され、内側に半径方向内方へ突出して複数の空間を形成するための複数(この実施の形態2では4つ)のシュー70a、70b、70cおよび70dを有するケース70と、このケース70の空間を塞ぐカバー13とから概略構成されており、ボルト14で一体に締結固定されている。

[0047]

第2回転体80は、図7に示すように、カムシャフト20の端面にボルト21で一体に締結固定されたボス部80aとこのボス部80aの外周部に半径方向外方へ突出する複数(この実施の形態1では4つ)のベーン80b、80c、80dおよび80eを有するロータ(以下、第2回転体80をロータ80という)である。ロータ80のベーン80bはケース70のシュー70dとシュー70aとの間に形成された空間を進角側油圧室81aと遅角側油圧室82aとに区画し、ベーン80cはシュー70aとシュー70bとの間に形成された空間を進角側油圧室81bと遅角側油圧室82bとに区画し、ベーン80dはシュー70bとシ

ュー70cとの間に形成された空間を進角側油圧室81cと遅角側油圧室82cとに区画し、ベーン80eはシュー70cとシュー70dとの間に形成された空間を進角側油圧室81dと遅角側油圧室82dとに区画している。

[0048]

この実施の形態2におけるケース70のシュー70a、70b、70cおよび70dの各先端部には、図7に示すように、遅角側油圧室82aと進角側油圧室81bとの間、遅角側油圧室81cとの間、遅角側油圧室82cと進角側油圧室81dとの間、遅角側油圧室82dと進角側油圧室81aとの間の作動油の流動を防止し、各油圧室内の圧力を保持するシール部材33a、33b、33cおよび33dが配設されている。また、ロータ80のベーン80b、80c、80dおよび80eの各先端部には、進角側油圧室81aと遅角側油圧室82aとの間、進角側油圧室81bと遅角側油圧室82bとの間、進角側油圧室82cとの間、進角側油圧室81cと遅角側油圧室82cとの間、進角側油圧室81dと遅角側油圧室82dとの間の作動油の流動を防止し、各油圧室内の圧力を保持するシール部材33e、33f、33gおよび33hが配設されている。例えば、シール部材33cは、図8に示すように、可撓性を有する樹脂製のシール34とこのシール34をロータ30の外周面30fに押圧する板ばね35とから概略構成されており、他のシール部材も同様の構成である。

[0049]

また、ケース70のシュー70dとロータ80のベーン80bとの間、ケース70のシュー70aとロータ80のベーン80cとの間、ケース70のシュー70bとロータ80のベーン80dとの間、ケース70のシュー70cとロータ80のベーン80eとの間には、それぞれホルダ36に保持されたアシストスプリング37が配設されている。このアシストスプリング37は、油圧がないエンジン停止時や始動時に、カムシャフト20から遅角方向(図7中の矢印Y方向)に受けるバルブ反力に抗してロータ80をケース70に対して進角方向(図7中の矢印X方向)へ常に付勢するものである。

[0050]

ロータ80のボス部80aおよびカムシャフト20の内部には、進角側油圧室

81 aを除く、進角側油圧室31b、31cおよび31dに連通して油圧の給排を行う第1油路38と、遅角側油圧室82aを除く、遅角側油圧室82b、82cおよび82dに連通して油圧の給排を行う第2油路39とが配設されている。第1油路38および第2油路39は、図12に示すように、OCV40を経由してオイルポンプ41およびオイルパン42による油圧の給排を受けるように構成されている。この実施の形態2においても、実施の形態1と同様に、上記進角側油圧室81aおよび遅角側油圧室82aに対しては油圧が供給されない構成となっているが、進角側油圧室81aおよび遅角側油圧室82aには、大気に連通しオイルを排出するためのドレン路(図示せず)がそれぞれ設けられている。

[0051]

ロータ80のベーンのうち、上記進角側油圧室81 aと遅角側油圧室82 aによって挟まれたベーン80 bにはバルブタイミング調整装置60の軸方向に底部90 a を有するロックピン収納孔90が形成されている。ロックピン収納孔90内にはエンジン停止時または始動時においてケース70とロータ80との相対回動を規制し、エンジンの運転時において当該相対回動を許容するロックピン(回動規制部材)91がロックピン収納孔90の軸方向に沿って摺動可能に配設されている。ロックピン91は、円柱状のピン本体91 a とこのピン本体91 a の底部に軸方向に沿って形成された有底孔91 b とから概略構成されている。なお、ピン本体91 a の先端面91 c は実施の形態1におけるピン本体51 a の先端面51 c と同様の理由で、後述する係合孔に対して凸状の曲面となっている。

[0052]

ロックピン収納孔90の底部90aとロックピン91の有底孔91bとの間には、ロックピン91を矢印Z3方向に常に付勢するコイルスプリング54が配設されている。また、ロックピン収納孔90の底部90aにはロックピン91がコイルスプリング54の付勢力に抗して矢印Z4方向に後退したときにロックピン91の後背部分に生じる背圧を大気に排出するための背圧ドレン路92が形成されている。

[0053]

一方、第1回転体10としてのハウジング11のうち、最進角位置と最遅角位

置との間の中間位置に回動したロータ80のベーン80bに形成されたロックピン収納孔90に対応する位置には、バルブタイミング調整装置60の軸方向に延在しかつロックピン91の挿入を許す円筒状の係合孔93が形成されている。係合孔93は、図9に示すように、係合孔93の中央部分をその軸方向に直交する方向(ハウジング11の径方向)に横断する断面矩形状の摺動溝94を備えている。摺動溝94は、ハウジング11の径方向内側においてロータ80のベーン80bに向けて開口する開口部94aと、カムシャフト20内に配設された第3油路56に向けて開口する開口部94bと、ハウジング11の径方向外側において上記開口部94bよりも小さな断面を有する底部94cとから概略構成されている。この摺動溝94内には、第3油路56からの油圧(ロック解除油圧)を受けて矢印乙2方向に摺動してロックピン91の係合解除と係合孔93の閉鎖を行うスライダ(閉鎖部材)95が配設されている。

[0054]

スライダ95は、断面矩形状の頭部95aと、この頭部95aよりもバルブタイミング調整装置60の軸方向長さが長い断面矩形状の胴部95bと、この胴部95bのロータ80側の一面と上記頭部95aのロータ80側の一面との間を連結する傾斜部95cと、上記胴部95bのカムシャフト20側に位置しかつ第3油路56からのロック解除油圧を受ける受圧面としての底面95dと、上記頭部95aの上面に形成された有底孔95eとから概略構成されている。このスライダ95の有底孔95eと摺動溝94の底部94cとの間には、スライダ95を矢印Z1方向に常に付勢するコイルスプリング96が配設されている。

[0055]

なお、上記摺動溝94の底部94cには、図8に示すように、ハウジング11の側面のうち、ロータ80側とは反対側の側面へ延在する圧力ドレン路97が形成されている。圧力ドレン路97は、スライダ95がその底面95dで第3油路56からのロック解除油圧を受けてコイルスプリング96の付勢力に抗して矢印乙2方向に摺動する際に、スライダ95の頭部95aと摺動溝94の底部94cとの間の空間に存在する空気を大気に排出してスライダ95の摺動抵抗を軽減するためのものである。

[0056]

次に動作について説明する。

まず、エンジンの停止時においては、図12に示したオイルポンプ41が駆動していないため、バルブタイミング調整装置1、第1油路38や第2油路39内のオイルはオイルパン42に下りている。このとき、開閉制御バルブ57は閉じられており、第3油路56に対して油圧が供給されないため、第3油路56からのロック解除油圧はスライダ95の底面95に作用しない。このため、図9および図10に示すように、スライダ95はコイルスプリング96の付勢力により矢印Z1方向に摺動して底面95cが摺動溝94の開口面94bの位置まで戻される。このとき、スライダ95の底面95cは第3油路56が開口するカムシャフト20の外周面に当接する。この状態において、係合孔93内ではスライダ95の胴部95bよりバルブタイミング調整装置60の軸方向長さが短い頭部95aが位置しているため、図8および図10に示すように、ロックピン91の先端面91cがスライダ95の頭部95aの側面に当接するまで、コイルスプリング54の付勢力により矢印Z3方向に摺動するロックピン91は係合孔93内への侵入が許される。これにより、第1回転体10としてのハウジング11やケース70とロータ80との相対回動が規制される(ロック状態)。

[0057]

次にエンジン始動直後においては、図12に示したオイルポンプ41が駆動され始めた直後であり、油温が低く粘度が高いため、バルブタイミング調整装置60内の第1回転体と第2回転体との相対回動位置を目標位置にて制御することが困難であるため、開閉制御バルブ57を閉じており、スライダ95はロックピン91に対して動作せず、ロック状態が保持される。

[0058]

次にエンジン暖機運転が終了すると、油温が高くなり、粘度が低くなる。この 段階でバルブタイミング調整装置60内の第1回転体と第2回転体との相対回動 位置を目標位置にて制御することが十分可能となる。ここで、制御指令があると 、図12に示した開閉制御バルブ57が閉状態から第3油路56に対して油圧を 供給する開状態に切り替えられ、第3油路56からの油圧(ロック解除油圧)が スライダ95の底面95dに作用する。スライダ95は、図11に示すように、上記油圧により矢印Z2方向へ摺動する。このスライダ95の摺動に伴い、ロックピン91の先端面91cはスライダ95の頭部95aの側面から傾斜部95c上を摺動して胴部95bの側面に当接するに至る。このとき、ロックピン91は、スライダ95の頭部95aと胴部95bとのバルブタイミング調整装置60の軸方向長さの寸法差分に匹敵するストロークだけ、コイルスプリング54の付勢力に抗して矢印Z4方向に戻される。これにより、ロックピン91は係合孔93から抜け出る(係合解除)ため、第1回転体10としてのハウジング11やケース70とロータ80との相対回動が許される(ロック解除状態)。このロック解除状態は、開閉制御バルブ57が開けられ第3油路56を通じてロック解除油圧を供給する限り、そのロック解除油圧により摺動したスライダ95により係合孔93が塞がれるため、確実に保持される。

[0059]

また、第3油路56は、エンジン運転中におけるケース70とロータ80との相対角度の変更に伴う油圧の変動が生じる進角側油圧室81b、81cおよび81dや遅角側油圧室82b、82cおよび82dに連通する第1油路38や第2油路39から独立して構成されているので、上記油圧の変動に影響されることがなく、スライダ95に対して安定したロック解除油圧を印加し続けることが可能である。

[0060]

さらに、スライダ95の矢印Z2方向への摺動に際し、スライダ95の頭部95aと摺動溝94の底部94cとの間の空間に存在する空気が圧力ドレン路97を通じて大気に排出されるため、スライダ95の摺動抵抗は極めて小さい。従って、スライダ95はロック解除油圧の印加により速やかに摺動してロックピン91を係合孔93から押し出すと共に係合孔93を塞ぐことが可能である。なお、スライダ95に印加されるロック解除油圧がエンジン運転中の最低油圧であっても、コイルスプリング54の付勢力に抗してスライダ95を摺動させてロック解除状態を保持できるように、例えばコイルスプリング54の付勢力が設定されている。

[0061]

次にエンジン運転中においても、ロックピン91はコイルスプリング54の付勢力により常に矢印Z1方向に付勢されているので、第1回転体10としてのハウジング11とロータ80との相対回動時にハウジング11の側面上を摺動する。一方、係合孔93はスライダ95により常に閉鎖されているため、バルブタイミング調整装置60が如何なる制御状況にあっても係合孔93へのロックピン91の再嵌合が確実に防止される。例えば、ロータ80のベーン80bがケース70のシュー70dや70aのいずれからも離れた中間位置に保持されるように、第1回転体10としてのハウジング11やケース70とロータ80との相対角度が制御される中間保持制御を行う場合には、ロックピン91が係合孔93の近傍を摺動していることになるが、この場合においても、係合孔93がスライダ95により閉鎖されているため、係合孔93へのロックピン91の再嵌合が確実に防止される。

[0062]

なお、エンジンを一旦停止すると、第1油路38や第2油路39等のオイルはオイルパン42に下り、各油路中には空気が滞留するようになる。この状態で、エンジンを再始動した場合には、第1油路38や第2油路39からバルブタイミング調整装置60内へ供給されるオイルは高温で低粘度であっても空気を噛み込んでいるため、バルブタイミング調整装置60を最進角位置と最遅角位置との略中間位置に制御することは困難である。この場合においても、開閉制御バルブ57を閉じることで、スライダ95に対してロック解除用の油圧供給を停止し、ロック状態を保持することが可能である。次に、オイルに噛み込まれた空気を排出してから開閉制御バルブ57を開けることで、スライダ95に対してロック解除用の油圧を供給してロックピン91を係合孔93から押し出して第1回転体10としてのハウジング11やケース70に対してロータ80を任意の角度に制御することが可能である。

[0063]

以上のように、この実施の形態2によれば、実施の形態1における構成やその 変形例による種々の効果に加え、係合孔93を閉鎖する閉鎖部材としてスライダ 95を係合孔93の軸方向に直交する方向に摺動可能に構成したので、ロックピン91の摺動方向に合わせてバルブタイミング調整装置60の軸方向に沿って形成された係合孔93の内側にスライダ95を収納できるため、バルブタイミング調整装置60の軸方向の小型化を図ることができるという効果がある。なお、この実施の形態2では、スライダ95を係合孔93の軸方向に直交する方向に摺動させるように構成したが、直交方向に限らず、当該軸方向に交差する方向であってもよい。

[0064]

この実施の形態2では、バルブタイミング調整装置60の軸方向に摺動するロックピン91の係合を許す係合孔93の軸方向に交差する方向に摺動するスライダを備えるように構成したが、当該係合孔93内に係合孔93の軸方向に摺動する、例えば実施の形態1で採用したスライダ51のような構成を有する閉鎖部材を採用してもよい。

[0065]

なお、実施の形態1および実施の形態2では、いわゆる中間ロックタイプのバルブタイミング調整装置1、60について開示したが、この発明は最進角位置で第2回転体を第1回転体に対して回動規制する最進角ロックタイプや最遅角位置で第2回転体を第1回転体に対して回動規制する最遅角ロックタイプについても適用可能である。

[0066]

また、実施の形態1および実施の形態2では、係合孔59a、93を閉鎖するのに油圧により摺動するスライダ58、95を採用したが、この発明は上述のような閉鎖部材の採用に限定されず、第1回転体10と第2回転体30、80との相対回動を規制するロックピン51、91の再嵌合を防止する手段であれば、如何なる構成も採用可能である。例えば、油圧により膜面が係合孔59a、93内で上下動するダイアフラム等の他の手段を採用して係合孔59a、93を閉鎖してもよい。

[0067]

さらに、実施の形態1および実施の形態2では、閉鎖部材としてのスライダ5

8、95に対して開閉制御バルブ57の油路の開閉動作によりロック解除油圧の供給およびその停止を制御するように構成したが、エンジン始動直後に、第1回転体10と第2回転体30、80との相対回動に必要な油圧供給時期よりロックピン51、91を抜くスライダ58、95に作用させる油圧印加時期を遅らせて所定時間だけロックピン51、91を係合孔59a、93内に留まらせる方法としては第3油路56の油路長を長くし、あるいは第3油路56内に絞りを設けるなどの手法を適宜必要に応じて採用することが可能である。

[0068]

【発明の効果】

以上のように、この発明によれば、内燃機関のクランクシャフトと同期回転する第1回転体と、吸気または排気カムシャフトの端面に固定されかつ前記第1回転体内に所定角度だけ相対回動可能に配設された第2回転体と、該第2回転体および前記第1回転体のうちいずれか一方に配設されかつ前記第1回転体と前記第2回転体との相対位置が所定位置になったときに両回転体の相対回動を規制する回動規制部材と、前記第1回転体および前記第2回転体のうちいずれか他方に形成されかつ前記両回転体の相対回動規制時に前記回動規制部材の係合を受け入れかつ前記両回転体の相対回動規制解除後に閉鎖される係合孔とを備えるように構成したので、ロック解除後の両回転体の相対回動中に閉鎖されている係合孔内への回動規制部材の再嵌合を確実に防止することができるという効果がある。

【図面の簡単な説明】

- 【図1】 この発明の実施の形態1によるバルブタイミング調整装置の内部構成を示す軸方向断面図である。
 - 【図2】 図1の II-II線における径方向断面図である。
- 【図3】 図1および図2に示したバルブタイミング調整装置における第1回転体と第2回転体とのロック状態を拡大して示す径方向断面図である。
- 【図4】 図1および図2に示したバルブタイミング調整装置における第1回転体と第2回転体とのロック解除状態を拡大して示す径方向断面図である。
- 【図5】 図4に示したバルブタイミング調整装置のロック解除時における ロック部材の摺動状態を拡大して示す径方向断面図である。

- 【図6】 図1から図5に示したバルブタイミング調整装置を組み込んだ油 圧給排システムの全体構成を示す模式図である。
- 【図7】 この発明の実施の形態2によるバルブタイミング調整装置の内部 構成を示す軸方向断面図である。
 - 【図8】 図7のVIII-VIII線における径方向断面図である。
 - 【図9】 図8の要部を拡大して示す概略斜視図である。
- 【図10】 図7から図9に示したバルブタイミング調整装置における第1回転体と第2回転体とのロック状態を拡大して示す径方向断面図である。
- 【図11】 図7から図9に示したバルブタイミング調整装置における第1回転体と第2回転体とのロック解除状態を拡大して示す径方向断面図である。
- 【図12】 図6から図11に示したバルブタイミング調整装置を組み込ん だ油圧給排システムの全体構成を示す模式図である。

【符号の説明】

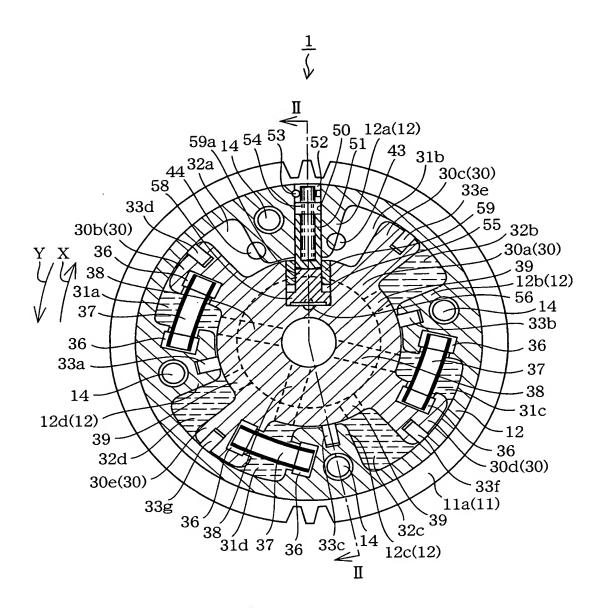
1 バルブタイミング調整装置、10 第1回転体、11 ハウジング、11 a スプロケット部、12 ケース、12a, 12b, 12c, 12d シュー 、13 カバー、14 ボルト、20 カムシャフト、21 ボルト、30 ロ ータ (第2回転体)、30a ボス部、30b,30c,30d,30e ベー ン、30f 外周面、31a,31c,31d 進角側油圧室、31b 進角側 気圧室、32a 遅角側気圧室、32b,32c,32d 遅角側油圧室、33 a, 33b, 33c, 33d, 33e, 33f, 33g, 33h シール部材、 34 シール、35 板ばね、36 ボルト、37 アシストスプリング、38 第1油路、39 第2油路、40 OCV、41 オイルポンプ、42 オイ ルパン、43 進角側ドレン路、44 遅角側ドレン路、50 ロックピン収納 孔、51 ロックピン(回動規制部材)、51a ピン本体、51b 有底孔、 51c 先端面、52 ブッシュ、52a 有底孔、52b 背圧ドレン部、5 3 シャフト、54 コイルスプリング、55 スライダ収納孔、55a 底部 、56 第3油路、57 開閉制御バルブ、58 スライダ(閉鎖部材)、59 ブッシュ、59a 係合孔、60 バルブタイミング調整装置、65 摺接部 、70 ケース、70a, 70b, 70c, 70d シュー、80 ロータ(第

特2002-313114

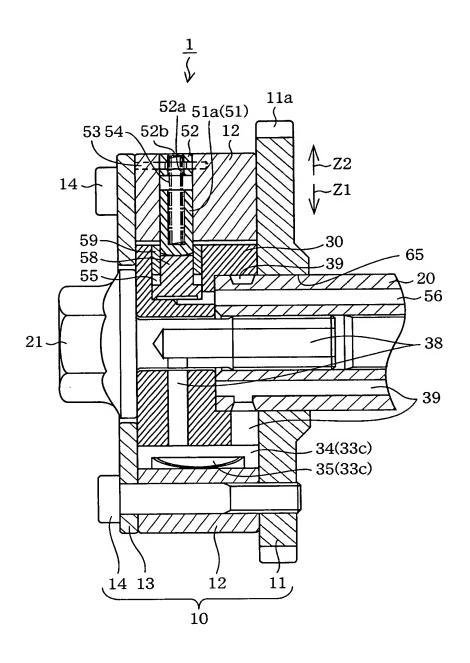
2回転体)、80a ボス部,80b,80c,80d,80e ベーン、81a 進角側油圧室、81b,81c,81d 進角側油圧室、82a 遅角側油圧室、82b,82c,82d 遅角側油圧室、90 ロックピン収納孔、90a 底部、91 ロックピン(回動規制部材)、91a ピン本体、91b 有底孔、91c 先端面、92 背圧ドレン路、93 係合孔、94 摺動溝、94a,94b 開口部、94c 底部、95 スライダ(閉鎖部材)、95a 頭部、95b 胴部、95c 傾斜部、95d 底面、95e 有底孔、96コイルスプリング、97 圧力ドレン路。

【書類名】 図面

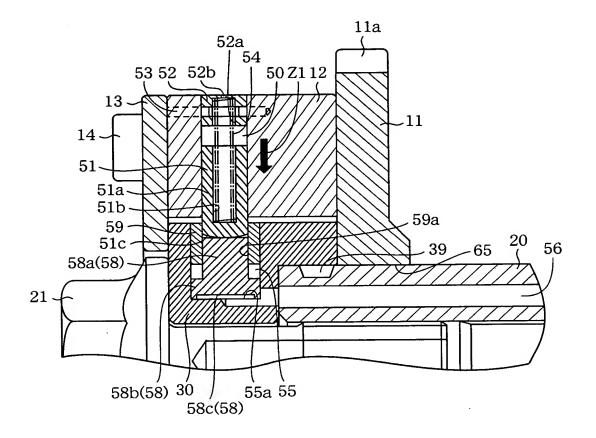
【図1】



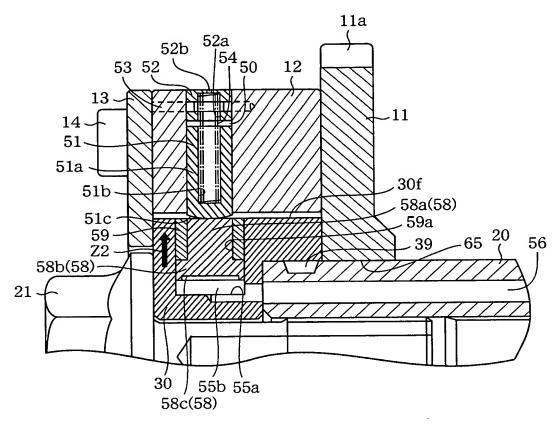
【図2】



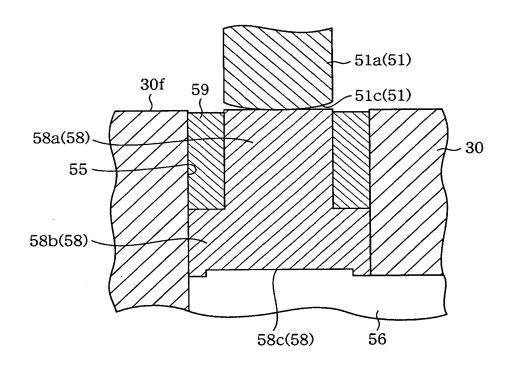
【図3】



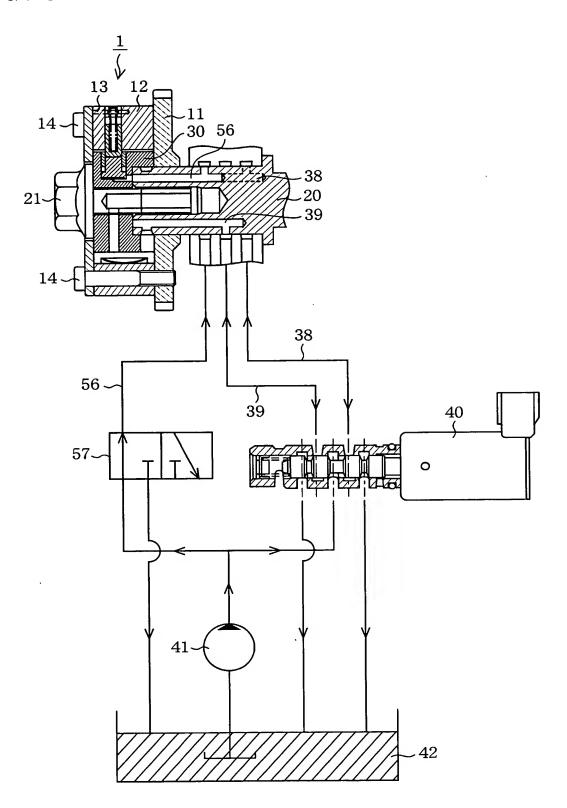
【図4】



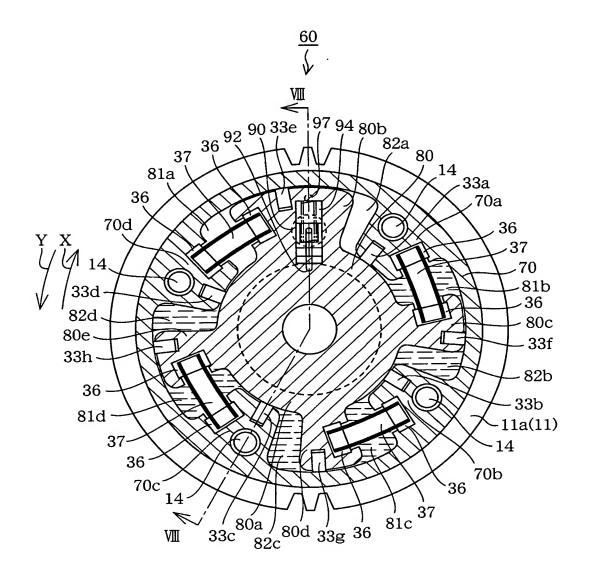
【図5】



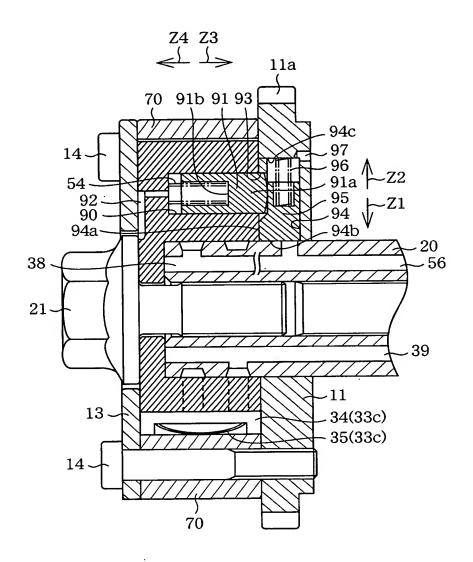
【図6】



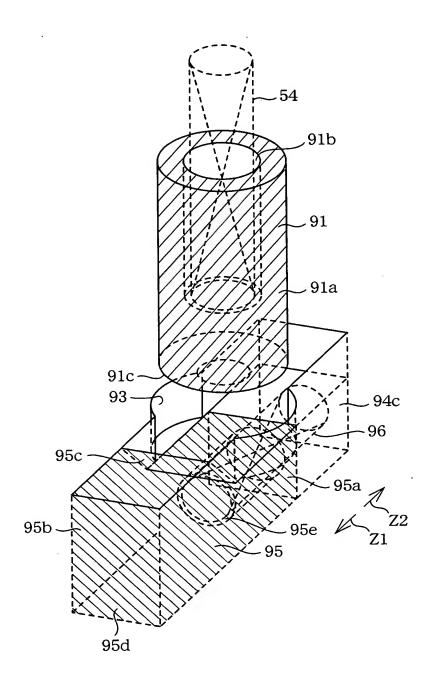
【図7】



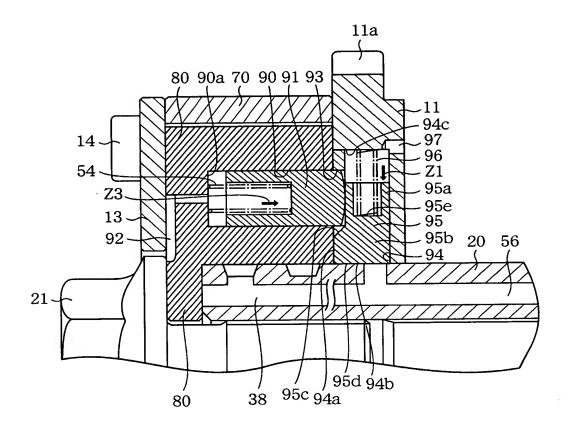
【図8】



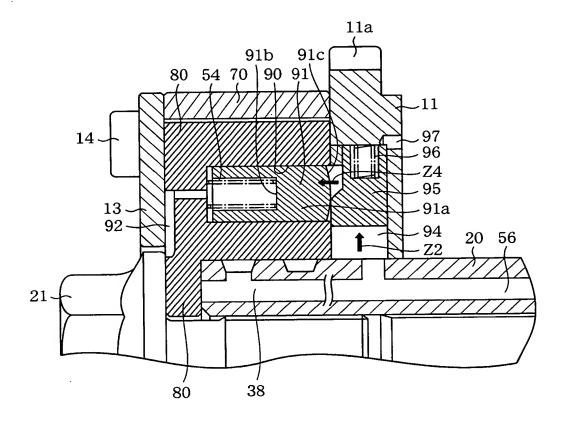
【図9】



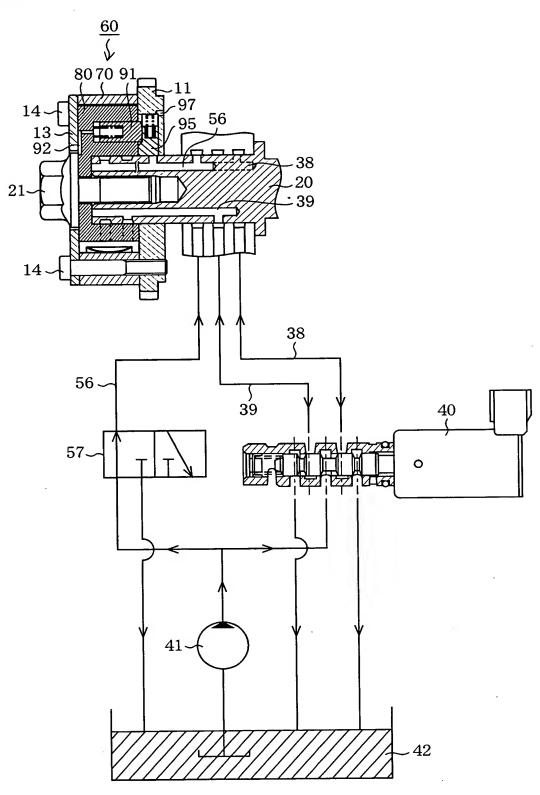
【図10】



【図11】



【図12】



【書類名】 要約書

【要約】

【課題】 ロック解除後の両回転体の相対回動中に不用意な再嵌合を防止する機構を備えたバルブタイミング調整装置を提供する。

【解決手段】 第1回転体10側のロックピン収納孔50内には装置1の径方向に摺動可能にロックピン51が配設されている。第2回転体としてのロータ30側のスライダ収納孔55内には、その軸方向に沿って摺動可能なスライダ(閉鎖部材)58が配設され、スライダ収納孔55のうちロータ30の外周面30f近傍位置にはブッシュ59が圧入されている。ブッシュ59にはその軸方向に沿って貫通しかつロックピン51の係合を許す係合孔59aが形成されている。スライダ58は油圧により摺動して係合孔59a内に係合しているロックピン51を押し出すと共に係合孔59aを閉鎖する。

【選択図】 図1

特2002-313114

出願人履歴情報

識別番号

[000006013]

1. 変更年月日

1990年 8月24日

[変更理由]

新規登録

住 所

東京都千代田区丸の内2丁目2番3号

氏 名

三菱電機株式会社